PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2003-041283

(43)Date of publication of application: 13.02.2003

(51)Int.CI.

C10M169/04 C10M129/10 C10M129/54 C10M133/56 C10M135/10 C10M135/18 C10M137/02 C10M137/04 C10M137/10 C10M139/00 C10M159/22 C10M159/24 // C10N 10:04 C10N 10:12 C10N 30:00 C10N 30:04 C10N 30:06 C10N 40:04

C10N 40:25

(21)Application number: 2001-232827

(71)Applicant: NIPPON OIL CORP

(22)Date of filing: 31.07.2001 (72)Inventor: ISHIMARU MITSUAKI

SATO TAKASHI

(54) LUBRICATING OIL COMPOSITION

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a lubricating oil composition which excels in fuel consumption saving performance at middle and high temperatures and, in addition, excels in wet clutch friction properties. SOLUTION: The lubrication oil composition comprises a base oil and, based on the total weight of the composition, (A) 0.003-0.1 mass%, in terms of Mo element, organomolybdenum compound, (B) 0.08-0.3 mass%, in terms of N element, boron-containing succinimide and/or boron-free succinimide at a mass ratio of component (B) in terms of N element to component (A) in terms of Mo element of ≥1.6, (C) 0.01-0.16 mass%, in terms of an alkaline earth metal, alkaline earth metal-based cleaning agent, (D) 0.01-0.1 mass%, in terms of zinc element, zinc dithiophosphate, (E) \leq 0.1 mass%, in terms of phosphorus element, phosphoric (phosphorous) esters and, simultaneously, with a sulfate ash in the composition of ≤1 mass%.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C): 1998,2003 Japan Patent Office

* NOTICES *

Japan Patent Office is not responsible for any damages caused by the use of this translation.

- 1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.
- 2.**** shows the word which can not be translated.
- 3.In the drawings, any words are not translated.

CLAIMS

[Claim(s)]

[Claim 1] To base oil which consists of mineral oil and/or synthetic oil, (A) organic molybdenum compound in the amount of molybdenum element conversions by constituent whole-quantity criteria 0.003 – 0.1 mass %, (B) Succinimid which does not contain boron content succinimid and/or boron in the amount of nitrogen element conversions 0.08 – 0.3 mass %, A mass ratio of the amount of nitrogen element conversions of the aforementioned (B) component to the amount of molybdenum element conversions of the aforementioned (A) component 1.6 or more [and] (C) Alkaline-earth-metal system detergent in the amount of alkaline-earth-metal element conversions 0.01 – 0.16 mass %, (D) Dithiophosphate zinc in the amount of zinc element conversions 0.01 – 0.1 mass %, (E) A lubricating oil constituent which comes to contain at least one sort chosen from phosphoric ester, phosphite, and these salts in the amount of Lynn element conversions below 0.1 mass %, respectively, and is characterized by sulfuric-acid ash content in a constituent being below 1 mass % on constituent whole-quantity criteria. [Claim 2] A lubricating oil constituent according to claim 1 characterized by the aforementioned (A) component being dithiocarbamic acid molybdenum.

[Claim 3] They are the feature and a lubricating oil constituent according to claim 1 or 2 in the amount of boron element conversions about the aforementioned (B) component consisting of monochrome and/or bis-succinimid which do not contain boron content succinimid and boron, and a content of boron content succinimid being 0.005 – 0.2 mass % on constituent whole-quantity criteria.

[Claim 4] A lubricating oil constituent given in claim 1 to which the aforementioned (C) component is characterized by being 0.01 - 0.07 mass % with the amount of alkaline-earth-metal element conversions on constituent whole-quantity criteria thru/or one term of 3.

[Claim 5] A lubricating oil constituent given in claim 1 to which a content of the aforementioned (D) component is characterized by being 0.01 – 0.06 mass % with the amount of zinc element conversions on constituent whole—quantity criteria thru/or one term of 4.

[Claim 6] A lubricating oil constituent given in claim 1 to which a sulfuric-acid ash content in a constituent is characterized by being below 0.7 mass % on constituent whole-quantity criteria thru/or one term of 5. [Claim 7] A lubricating oil constituent given in claim 1 to which the Lynn element content in a constituent is characterized by being below 0.08 mass % on constituent whole-quantity criteria thru/or one term of 6. [Claim 8] A lubricating oil constituent given in claim 1 characterized by being engine oil for exhaust gas purifying facility wearing vehicles thru/or one term of 7.

[Claim 9] A lubricating oil constituent given in claim 1 characterized by being a four-stroke-cycle-engine oil for two-wheel barrows thru/or one term of 7.

[Translation done.]

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2003-41283 (P2003-41283A)

(43)公開日 平成15年2月13日(2003.2.13)

(51) Int.Cl. ⁷	識別記号	FΙ		7 ~	73-1*(参考)
C 1 0 M 169/04		C 1 0 M 16	9/04		4H104
129/10		12	9/10		
129/54		. 12	9/54		
133/56		13	3/56		
135/10		13	5/10		
	審査請求	未請求 請求項	質の数9 OL	(全 17 頁)	最終頁に続く
(21)出願番号	特願2001-232827(P2001-232827)	(71)出題人	000004444 新日本石油株	式会社	
(22)出顧日	平成13年7月31日(2001.7.31)		東京都港区西	新橋1丁目3看	番12号
		(72)発明者	石丸 光明		
	·		神奈川県横浜	市中区千鳥町8	8番地 日石三
			菱株式会社潤	滑油部潤滑油桶	开究所内
		(72)発明者	佐藤 考		
			神奈川県横浜	市中区千鳥町8	8番地 日石三
	•		菱株式会社中	央技術研究所P	þ
		(74)代理人	100103285		
			弁理士 森田	順之(外:	1名)
		·			
•					
					最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 潤滑油組成物

(57)【要約】

【課題】 中高温における省燃費性能に優れ、加えて湿式クラッチ摩擦特性に優れた潤滑油組成物を提供する。 【解決手段】 基油に、組成物全量基準で、(A)有機モリブデン化合物をMo元素換算量で0.003~0.1質量%、(B)ホウ素含有コハク酸イミド及び/又はホウ素を含有しないコハク酸イミドをN元素換算量で0.08~0.3質量%、(B)成分のN元素換算量で0.08~0.3質量%、(B)成分のN元素換算量で0.07~0.1質量%、(C)アルカリ土類金属系清浄剤を該金属元素換算量で0.01~0.1質量%、(E)で鉛元素換算量で0.01~0.1質量%、(E)で亜鉛元素換算量で0.01~0.1質量%、(E)で亜)リン酸エステル類をリン元素換算量で0.1質量%以下含有し、かつ組成物中の硫酸灰分が1質量%以下の潤滑油組成物。

【特許請求の範囲】

【請求項1】 鉱油及び/又は合成油からなる基油に、組成物全量基準で、(A)有機モリブデン化合物をモリブデン元素換算量で0.003~0.1質量%、(B)ホウ素含有コハク酸イミド及び/又はホウ素を含有しないコハク酸イミドを窒素元素換算量で0.08~0.3質量%、かつ前記(A)成分のモリブデン元素換算量に対する前記(B)成分の窒素元素換算量の質量比が1.6以上、(C)アルカリ土類金属系清浄剤をアルカリ土類金属元素換算量で0.01~0.1質量%、(D)ジチオリン酸亜鉛を亜鉛元素換算量で0.01~0.1質量%、(E)リン酸エステル類、亜リン酸エステル類及びこれらの塩から選ばれる少なくとも1種をリン元素換算量で0.1質量%以下、それぞれ含有してなり、かつ組成物中の硫酸灰分が組成物全量基準で1質量%以下であることを特徴とする潤滑油組成物。

【請求項2】 前記(A)成分がジチオカルバミン酸モリブデンであることを特徴とする請求項1に記載の潤滑油組成物。

【請求項3】 前記(B)成分が、ホウ素含有コハク酸イミドとホウ素を含有しないモノ及び/又はビスコハク酸イミドからなり、かつホウ素含有コハク酸イミドの含有量が、組成物全量基準で、ホウ素元素換算量で、0.005~0.2質量%であることを特徴と請求項1又は2に記載の潤滑油組成物。

【請求項4】 前記(C)成分が、組成物全量基準で、アルカリ土類金属元素換算量で、0.01~0.07質量%であることを特徴とする請求項1乃至3のいずれかの項に記載の潤滑油組成物。

【請求項5】 前記(D)成分の含有量が、組成物全量基準で、亜鉛元素換算量で0.01~0.06質量%であることを特徴とする請求項1乃至4のいずれかの項に記載の潤滑油組成物。

【請求項6】 組成物中の硫酸灰分量が、組成物全量基準で0.7質量%以下であることを特徴とする請求項1乃至5のいずれかの項に記載の潤滑油組成物。

【請求項7】 組成物中のリン元素含有量が、組成物全量基準で0.08質量%以下であることを特徴とする請求項1乃至6のいずれかの項に記載の潤滑油組成物。

【請求項8】 排ガス浄化装置装着車用エンジン油であることを特徴とする請求項1乃至7のいずれかの項に記載の潤滑油組成物。

【請求項9】 二輪車用4サイクルエンジン油であることを特徴とする請求項1乃至7のいずれかの項に記載の 潤滑油組成物。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、潤滑油組成物に関し、詳しくは、中温から高温における省燃費性に優れる 潤滑油組成物に関し、さらに詳しくは省燃費性に加え、 湿式クラッチの摩擦特性に優れる、特に二輪車用4サイクルエンジン用として好適に用いられる潤滑油組成物に関する。

[0002]

【従来の技術】近年の環境問題、特に二酸化炭素の排出 量削減の観点から、自動車の省燃費化は重要課題の1つ であり、そのために自動車の軽量化、燃焼の改善及びエ ンジンの低摩擦化、駆動系装置の開発・改良等が検討さ れている。例えば、エンジンの低摩擦化では、動弁系構 造の改良、ピストンリングの本数低減、摺動部材の表面 粗さ低減等の材料面からの改良と共に、希薄燃焼エンジ ンや燃料直接噴射エンジンの開発、省燃費エンジン油の 適用が進められている。また、駆動系装置においては、 手動変速機、自動変速機等の材料面からの低摩擦化だけ でなく、スリップロックアップクラッチ付きの自動変速 機や、金属ベルト式あるいはトロイダル式等の無段変速 機等、動力伝達性能に優れた新しい技術が開発され、省 燃費性能の向上が図られている。さらに最近では、低粘 度化や低摩擦化による省燃費性能を有し、かつ湿式クラ ッチや金属ベルト等の動力伝達性能に優れた適正な摩擦 特性を有する変速機油が要望されている。

【0003】また、エンジンだけでなく変速機や変速機 の動力伝達部(湿式クラッチ)を1つのクランクケース に納めた二輪車用4サイクルエンジンに使用される潤滑 油においては、エンジン油及び変速機油の双方の要求性 能を満たす必要があるが、上記同様、省燃費性能への要 望が高まってきている。そして上述のエンジンや駆動装 置並びに二輪車用4サイクルエンジンは小型・軽量化、 高出力化がさらに進められ、それに伴い、これらに使用 される潤滑油への熱負荷がこれまで以上に高くなり、し たがって、80℃程度の中温のみならず、高温における 省燃費性能も重視される傾向にある。特に二輪車用4サ イクルエンジンは四輪車のエンジンと比べエンジンの回 転数領域が広い上に常用回転数が高く、走行条件により エンジン油温度が低温から高温まで大きく変動するた め、低温から高温においても安定した省燃費性能を有す るエンジン油が要望される。

【0004】一方、ガソリン車、特に最近ではディーゼル車あるいは二輪車においては、排ガス浄化のために、EGR装置や、三元触媒や酸化触媒、パティキュレートフィルタ(DPF)等の排ガス浄化装置が装着され始めており、これらの排ガス処理装置の性能維持を目的として、ガソリンやディーゼル燃料の低硫黄化が進められている。また、これと併せ、上記と同様な目的からエンジン油においてはさらなる低灰化や低リン化が検討されはじめている。エンジン油の低灰化や低リン化には、金属系清浄剤の使用量を低減や、優れた酸化防止剤兼摩耗防止剤として添加されるジチオリン酸亜鉛の使用量を低減したり、あるいはこれを使用しない試みが為されているが、従来のエンジン油の性能を損ねる可能性があり、低

灰化、低リン化は極めて困難な課題となっている。

【0005】省燃費エンジン油としては、例えば、特開 平8-302378号公報には、特定の潤滑油基油に特 定の添加剤(アルカリ土類金属サリシレート系清浄剤、 モリブデンジチオカーバメート系摩擦低減剤等)を特定 量含有するエンジン油組成物が提案されている。また特 開2000-087070号公報には、特定の基油に特 定の添加剤(金属系清浄剤、摩擦調整剤等)を含有させ ることでオイル消費量を低減し、エンジン回転数が30 00~13000 rpmにかけて優れた省燃費性能を有 する二輪車用4サイクルエンジン油組成物が提案されて いる。しかしながら、これらの省燃費エンジン油をその まま二輪車用4サイクルエンジンに適用した場合、湿式 クラッチの滑りが著しく、クラッチの動力伝達能力に劣 るだけでなく、変速フィーリングの悪化、摩擦材の加 熱、焼け、摩耗、破損等の発生が懸念され、省燃費性と 湿式クラッチの滑り防止を両立することが極めて困難で あることは当業者の常識的な見解となっていた。したが って、このような省燃費エンジン油はクラッチ滑り対策 がなされた特殊な二輪車への適用にとどまり、広く一般 に使用可能な、中温から高温において省燃費に優れ、か つ湿式クラッチの摩擦特性に優れた二輪車用4サイクル エンジン油が切望されていた。なお、従来から変速機油 に有機モリブデン化合物を含有させると、湿式クラッチ における静摩擦特性が極めて悪化することが知られてお り、従って有機モリブデンを含有する省燃費型の駆動系 装置用潤滑油組成物は実用上存在していない。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】本発明者らは、上記特開平8-302378号公報や特開2000-087070号公報の実施例に示されるような有機モリブデン化合物とアルカリ土類金属サリシレートを配合した従来もとないが表別では、排ガス浄化装置を装着したエンジン用潤滑油組成物の開発を目的に、アルカリ土類金属サリシレートの含有量を低減して低灰化した場合の省燃費性能と湿式クラッチの摩擦特性を検討した。その結果、近年の熱負荷増加により重要となっている中温がら高温における摩擦特性が悪化(省燃費性能が悪化)しやすくなることが判明した。なお、従来の上むくなることが判明した。なお、従来の上記省燃費エンジン油においても、高温における省燃費エンジン油においても、高温における省燃費エンジン油においても、高温における省燃費エンジン油においても、高温における省燃費エンジン油においても、高温における省燃費エンジン油においても、高温における省燃費エンジン油においても、高温におけるとは満足できるものではないことも同時に判明した。

【0007】また、本発明者らは、省燃費性能と湿式クラッチ滑り防止性能を両立でき、JASO T 903 -98規定の性能分類上MA級(クラッチ滑りが発生しない)と判定される二輪車用4サイクルエンジン油組成物を見出し、既に特許出願している(特願2000-028919号明細書)。しかし、発進時や変速直後の加速応答性の指標となる静摩擦特性においては更に改善の余地があることが判明した。また金属系滑浄剤の含有促

を低減した低灰型(低硫酸灰分量型)の組成物、さらにはこれと共に、ジチオリン酸亜鉛の含有量を低減した低灰、低リン型の組成物についても更に検討する余地があることが判明した。

【〇〇〇8】従って本発明の課題は、有機モリブデン化 合物を含有する省燃費型の潤滑油組成物において、金属 系清浄剤を低減した場合でも、熱負荷増大に伴う中温か ら高温に渡り優れた省燃費性能を有する潤滑油組成物を 提供することである。また、本発明の課題は、有機モリ ブデン化合物を含有する省燃費型の潤滑油組成物におい て、組成物中の硫酸灰分量及びリン元素量を抑え、上述 のような排ガス浄化装置装着車に対して好適に用いられ る潤滑油組成物を提供することである。更に、本発明の 課題は、有機モリブデン化合物を含有する省燃費型の潤 滑油組成物において、中温から高温における省燃費性に 優れ、かつ発進時や変速直後の加速応答性の指標となる 湿式クラッチにおける静摩擦特性が改善された潤滑油組 成物を提供することである。更にまた、本発明の課題 は、有機モリブデン化合物を含有する省燃費型の潤滑油 組成物において、低温から高温までの省燃費性能を改善 し、JASO T 903-98規定の性能分類上、M A(クラッチ滑りがないと判定される)となる湿式クラ ッチの摩擦特性が改善された潤滑油組成物を提供するこ とである。そして更に、本発明の課題は、有機モリブデ ン化合物を含有しない(省燃費性能を有しない)二輪車 用4サイクルエンジン油における湿式クラッチの摩擦特 性と同等程度に摩擦特性が改善され、かつ低温から高温 に渡り省燃費性能に優れた二輪車用4サイクルエンジン に好適な潤滑油組成物を提供することである。

[0009]

【課題を解決するための手段】本発明者らは、上記課題を解決するために鋭意研究を重ねた結果、潤滑油基油に、(A)有機モリブテン化合物、(B)コハク酸イミド系無灰分散剤、(C)アルカリ土類金属系清浄剤、

(D) ジチオリン酸亜鉛、及び (E) リン酸エステル系 摩耗防止剤をそれぞれ特定量でかつ特定割合を含有させ ることで、上記課題を解決できることを見出し、本発明 を完成するに至った。

【0010】本発明は、鉱油及び/又は合成油からなる基油に、組成物全量基準で、(A)有機モリブデン化合物をモリブデン元素換算量で0.003~0.1質量%、(B)ホウ素含有コハク酸イミド及び/又はホウ素を含有しないコハク酸イミドを窒素元素換算量で0.08~0.3質量%、かつ前記(A)成分のモリブデン元素換算量に対する前記(B)成分の窒素元素換算量の質量比が1.6以上、(C)アルカリ土類金属系清浄剤をアルカリ土類金属元素換算量で0.01~0.16質量%、(D)ジチオリン酸亜鉛を亜鉛元素換算量で0.01~0.1質量%、(E)リン酸エステル類、亜リン酸エステル類及びこれらの塩から選ばれる少なくとも1種

をリン元素換算量で 0. 1 質量%以下、それぞれ含有してなり、かつ組成物中の硫酸灰分が組成物全量基準で 1 質量%以下であることを特徴とする潤滑油組成物にある。

【〇〇11】本発明の潤滑油組成物において、前記 (A) 成分がモリブデンジチオカーバメートであること が好ましい。本発明の潤滑油組成物において、前記 (B) 成分が、ホウ素含有コハク酸イミドとホウ素を含 有しないモノ及び/又はビスコハク酸イミドからなり、 かつホウ素含有コハク酸イミドの含有量が、組成物全量 基準で、ホウ素元素換算量で、0.005~0.2質量 %であることが好ましい。本発明の潤滑油組成物におい て、前記(C)成分が、組成物全量基準で、アルカリ土 類金属元素換算量で、0.01~0.07質量%である ことが好ましい。本発明の潤滑油組成物において、前記 (D) 成分の含有量が亜鉛元素換算量で O. 01~O. 06質量%であることが好ましい。本発明の潤滑油組成 物において、組成物中の硫酸灰分量が組成物全量基準で 0. 7質量%以下であることが好ましい。本発明の潤滑 油組成物において、組成物中のリン元素含有量が組成物 全量基準で0.08質量%以下であることが好ましい。 本発明の潤滑油組成物は、排ガス浄化装置装着車用エン ジン油として用いることが好ましい。本発明の潤滑油組 成物は、二輪車用4サイクルエンジン油として用いるこ とが好ましい。

[0012]

【発明の実施の形態】以下に、本発明の摩擦特性が改善された潤滑油組成物を説明する。本発明における潤滑油基油は、特に限定されるものではなく、通常エンジン油組成物の基油として用いられているものであれば、鉱油、合成油を問わず使用することができる。鉱油系基油としては、原油を常圧蒸留及び減圧蒸留して得られた潤滑油留分を、溶剤脱れき、溶剤抽出、水素化分解、溶剤脱ろう、接触脱ろう、水素化精製、硫酸洗浄及び白土処理等の精製処理等を適宜組み合わせて精製したパラフィン系、ナフテン系等の潤滑油基油等が例示できる。

【0013】また合成系基油としては、ポリーαーオレフィン(例えば、ポリブテン、1ーオクテンオリゴマー、1ーデセンオリゴマー、エチレンープロピレンオリゴマー等)若しくはその水素化物、イソプテンオリゴマー若しくはその水素化物、イソパラフィン、アルキルベンゼン、アルキルナフタレン、ジエステル類(例えば、ジブチルマレエート、ジトリデシルグルタレート、ジイソデシルアジペート、ジイソデシルアジペート、ジー2ーエチルへキシルアジペート、ジー2ーエチルへキシルカプリレート、リメチロールプロパンカプリレート、トリメチロールプロパンカプリレート、トリメチロールプロパンカプリレート、トリメチロールプロパンキサノゴネート、ペンタエリスリトールペラルゴネート等)、ジ

アルキルジフェニルエーテル、ポリフェニルエーテル等 が例示できる。

【0014】本発明における潤滑油基油は、上記鉱油系基油または合成系基油を単独で用いることができるほか、2種類以上の鉱油系基油、または2種類以上の合成系基油の混合物であっても差し支えなく、鉱油系基油と合成油系基油の混合物であっても差し支えない。そして、上記混合物における2種類以上の基油の混合比は、任意に選ぶことができる。また本発明における潤滑油基油の芳香族分は、格別の限定はないが、15質量%以下であることが好ましく、10質量%以下であることがさらに好ましく、5質量%以下、2質量%以上であることがちらに好ましく、5質量%以下、2質量%以上であることが特に好ましい。ここで芳香族分は、ASTM D2549に準拠して測定した芳香族分(aromatics fraction)含有量を意味する。

【0015】本発明における潤滑油基油は、その粘度に格別の限定はないが、100℃における動粘度の下限値は2mm²/sであることが好ましく、更に好ましくは3mm²/sである。一方、100℃における動粘度の上限値は10mm²/sであることが好ましく、更に好ましくは8mm²/sである。潤滑油基油の100℃における動粘度を2mm²/s以上とすることによってによりな油膜形成が可能であり、潤滑性により優れ、また、高温条件下での基油の蒸発損失がより小さい、すなわち油消費量が少ない潤滑油組成物を得ることが可能となる。一方、100℃における動粘度を10mm²/s以下とすることによって流体抵抗が小さくなるため、潤滑価所での摩擦抵抗がよりいさい、すなわち省燃費性に優れた潤滑油組成物を得ることが可能となる。

【0016】また、本発明における潤滑油基油の粘度指 数に格別の限定はないが、80以上であることが好まし く100以上であることがさらに好ましく、粘度指数が 120以上である潤滑油基油を15質量%以上含有する ことがさらに好ましく、粘度指数が120以上である潤 滑油基油とすることが特に好ましい。粘度指数を80以 上とすることで、省燃費性に優れ、高温条件下での基油 の蒸発損失がより小さい潤滑油組成物を得ることが可能 となる。また、本発明の潤滑油基油のNOACK蒸発量 は20質量%以下であることが好ましく、更に好ましく は16質量%以下でり、特に好ましくは10質量%以下 である。潤滑油基油のNOACK蒸発量を20質量%以 下とすることで、高温条件下での潤滑油の蒸発損失がよ り小さく、排ガス浄化装置やピストンや燃焼室への堆積 による悪影響を回避可能な潤滑油組成物を得ることが可 能となる。なお、ここでいうNOACK蒸発量とは、C EC L-40-T-87に準拠して、250°C、-2 OmmH2O、1時間の条件下で潤滑油試料60gを蒸 発させたときの蒸発量を意味する。

【0017】本発明の潤滑油組成物における(A)成分は有機モリブデン化合物であり、(B)成分はホウ素含

有コハク酸イミド及び/又はホウ素を含有しないコハク酸イミドであり、(C)成分はアルカリ土類金属系清浄剤であり、(D)成分はジチオリン酸亜鉛であり、そして(E)成分は、リン酸エステル類、亜リン酸エステル類及び/又はそれらの塩(以下、総称して(亜)リン酸エステル系化合物ともいう)である。

【0018】以下に、(A) 成分、(B) 成分、(C) 成分、(D) 成分、そして(E) 成分について順に詳述する。(A) 成分としては、例えば、ジチオカルバミン酸モリブデンおよびジチオリン酸モリブデン等を挙げることができる。ジチオカルバミン酸モリブデンとしては、具体的には下記の一般式(1) で表される化合物を例示することができる。また、ジチオリン酸モリブデンとしては、具体的には下記の一般式(2)で表される化合物を例示することができる。

[0019]

【化1】

$$\frac{R^{1}}{R^{2}}N-C \int_{S}^{S} Mo_{2}OaSb \int_{S}^{S} C-N \int_{R^{4}}^{R^{3}} (1)$$

【0020】一般式(1)において、 R^1 、 R^2 、 R^3 及 UR^4 は、それぞれ個別に、炭素数 $1\sim24$ の炭化水素基を示し、a及Ubは、 $a=0\sim4$ 、 $b=0\sim4$ であり、かつa+b=4である整数を示す。

[0021]

【化2】

$$R^{5}O$$
 S $Mo_{2}OcSd$ S OR^{7} (2)

【0022】一般式(2)において、 R^5 、 R^6 、 R^7 及 UR^8 は、それぞれ個別に、炭素数 $1\sim24$ の炭化水素 基を示し、c 及U はは、 $c=0\sim4$ 、 $d=0\sim4$ であり、かつ c+d=4 である整数を示す。

【0023】一般式(1)のR¹、R²、R³及びR⁴、及び一般式(2)のR⁵、R⁶、R⁷及びR⁸で表される炭素数1~24の炭化水素基の好ましい例としては、それぞれ個別に炭素数1~24の直鎖状又は分枝状のアルキル基、炭素数5~13のシクロアルキル基又は直鎖状若しくは分枝状アルキルシクロアルキル基、炭素数3~24の直鎖状又は分枝状のアルケニル基、炭素数6~18のアリール基又は直鎖状若しくは分枝状アルキルアリール基、炭素数7~19のアリールアルキル基等を挙げることができる。上記アルキル基やアルケニル基は、第1級でも、第2級でも、第3級であってもよい。

【0024】上記R1、R2、R3、R4、R5、R6、R7 及びR8で表されるアルキル基の例としては、具体的に は、それぞれ個別に、メチル基、エチル基、プロピル 基、ブチル基、ペンチル基、ヘキシル基、ヘプチル基、 オクチル基、ノニル基、デシル基、ウンデシル基、ドデ シル基、トリデシル基、テトラデシル基、ペンタデシル 基、ヘキサデシル基、ヘプタデシル基、オクタデシル基、ノナデシル基、イコシル基、ヘンイコシル基、ドコシル基、トリコシル基及びテトラコシル基等のアルキル基(これらのアルキル基は直鎖状でも分枝状でも良い)を挙げることができる。

【0025】上記R1、R2、R3、R4、R5、R6、R7 及びR8で表されるシクロアルキル基、およびアルキル シクロアルキル基の例としては、具体的には、それぞれ 個別にシクロペンチル基、シクロヘキシル基、シクロヘ プチル基等のシクロアルキル基;メチルシクロペンチル 基、ジメチルシクロペンチル基、エチルシクロペンチル 基、プロピルシクロペンチル基、エチルメチルシクロペ ンチル基、トリメチルシクロペンチル基、ジェチルシク ロペンチル基、エチルジメチルシクロペンチル基、プロ ピルメチルシクロペンチル基、プロピルエチルシクロペ ンチル基、ジプロピルシクロペンチル基、プロピルエチ ルメチルシクロペンチル基、メチルシクロヘキシル基、 ジメチルシクロヘキシル基、エチルシクロヘキシル基、 プロピルシクロヘキシル基、エチルメチルシクロヘキシ ル基、トリメチルシクロヘキシル基、ジェチルシクロヘ キシル基、エチルジメチルシクロヘキシル基、プロピル メチルシクロヘキシル基、プロピルエチルシクロヘキシ ル基、ジプロピルシクロヘキシル基、プロピルエチルメ チルシクロヘキシル基、メチルシクロヘプチル基、ジメ チルシクロヘプチル基、エチルシクロヘプチル基、プロ ピルシクロヘプチル基、エチルメチルシクロヘプチル 基、トリメチルシクロヘプチル基、ジェチルシクロヘプ チル基、エチルジメチルシクロヘプチル基、プロピルメ チルシクロヘプチル基、プロピルエチルシクロヘプチル 基、ジプロピルシクロヘプチル基、プロピルエチルメチ ルシクロヘプチル基等のアルキルシクロアルキル基(こ れらのアルキル基は直鎖状でも分枝状でも良く、またア ルキル基のシクロアルキル基への結合位置も任意であ る)を挙げることができる。

【0026】上記R1、R2、R3、R4、R5、R6、R7及びR8で表されるアルケニル基の例としては、具体的には、それぞれ個別にプロペニル基、イソプロペニル基、ブテニル基、ブタジエニル基、ペンテニル基、ヘキセニル基、ウンデセニル基、ドデセニル基、トリデセニル基、テトラデセニル基、ペンタデセニル基等のオクタデセニル基、ノナデセニル基、イコセニル基、ヘンイコセニル基、ドコセニル基、トリコセニル基、テトラコセニル基、ドコセニル基、トリコセニル基、テトラコセニル基、ドコセニル基、トリコセニル基、テトラコセニル基、ドコセニル基、トリコセニル基、テトラコセニル基、ドコセニル基、トリコセニル基でアルケニル基は直鎖状でも分枝状でも良く、また二重結合の位置も任意である)を挙げることができる。

【0027】上記 R^1 、 R^2 、 R^3 、 R^4 、 R^5 、 R^6 、 R^7 及び R^8 で表されるアリール基、及びアルキルアリール 基の例としては、それぞれ個別に、フェニル基、ナフチ

ル基等のアリール基:トリル基、キシリル基、エチルフェニル基、プロピルフェニル基、エチルメチルフェニル基、トリメチルフェニル基、ブチルフェニル基、プロピルメチルフェニル基、ジエチルフェニル基、ペンチルフェニル基、テトラメチルフェニル基、ペンチルフェニル基、ヘキシルフェニル基、ヘプチルフェニル基、オクチルフェニル基、ノニルフェニル基、デシルフェニル基、ウンデシルフェニル基、ドデシルフェニル基等のアルキルアリール基(これらのアルキル基は直鎖状でも分枝状でも良く、またアルキル基のアリール基への結合位置も任意である)を挙げることができる。

【0028】上記R1、R2、R3、R4、R5、R6、R7及びR8で表されるアリールアルキル基の例としては、それぞれ個別にベンジル基、メチルベンジル基、ジメチルベンジル基、フェネチル基、メチルフェネチル基、ジメチルフェネチル基等のアリールアルキル基(これらのアルキル基は直鎖状でも分枝状でも良く、またアリール基のアルキル基への結合位置も任意である)を挙げることができる。

【0029】上記 R^1 、 R^2 、 R^3 、 R^4 、 R^5 、 R^6 、 R^7 及び R^8 は、それぞれ個別に、直鎖状又は分枝状の炭素数 $1\sim 18$ のアルキル基である場合、若しくは炭素数 $6\sim 18$ のアリール基又は直鎖状若しくは分枝状アルキルアリール基である場合が特に好ましい。

【OO30】本発明の(A)成分として特に好ましいジ チオカルバミン酸モリブデンとしては、具体的には、一 般式(1)において、 R^1 、 R^2 、 R^3 及び R^4 が、それぞ れ個別に、ブチル基、ペンチル基、ヘキシル基、ヘプチ ル基、オクチル基、ノニル基、デシル基、ウンデシル 基、ドデシル基、及びトリデシル基(これらのアルキル 基は直鎖状でも分枝状でも良い)であり、かつa=4、 b=Oであるジアルキルジチオカルバミン酸モリブデ ン:一般式(1)において、 R^1 、 R^2 、 R^3 及び R^4 が、 それぞれ個別に、ブチル基、ペンチル基、ヘキシル基、 ヘプチル基、オクチル基、ノニル基、デシル基、ウンデ シル基、ドデシル基、及びトリデシル基(これらのアル キル基は直鎖状でも分枝状でも良い)であり、かつa= O、b=4であるジアルキルジチオカルバミン酸硫化モ リブデン: 一般式 (1) において、R¹、R²、R³及び R⁴が、それぞれ個別に、ブチル基、ペンチル基、ヘキ シル基、ヘプチル基、オクチル基、ノニル基、デシル 基、ウンデシル基、ドデシル基、及びトリデシル基(こ れらのアルキル基は直鎖状でも分枝状でも良い)であ り、かつa=1~3、b=1~3、a+b=4であるジ アルキルジチオカルバミン酸オキシ硫化モリブデン:並 びにジアルキルジチオカルバミン酸モリブデン、ジアル キルジチオカルバミン酸硫化モリブデン及びジアルキル ジチオカルパミン酸オキシ硫化モリブデンの中から選ば れる2種以上の化合物の任意混合比での混合物等が例示 できる。またさらにこれらの化合物は、1分子中に異な

る炭素数や異なる構造のアルキルを有する化合物であっ ても良い。

【0031】一般式(2)で表される特に好ましいジチ オリン酸モリブデンとしては、具体的には、 R^5 、 R^6 、 R^7 及び R^8 が、それぞれ個別に、ブチル基、ペンチル 基、ヘキシル基、ヘプチル基、オクチル基、ノニル基、 デシル基、ウンデシル基、ドデシル基、及びトリデシル 基 (これらのアルキル基は直鎖状でも分枝状でも良い) であり、かつc=4、d=0であるジアルキルジチオリ ン酸モリブデン ; 一般式(2)において、R⁵、R⁶、R ⁷及びR⁸が、それぞれ個別に、ブチル基、ペンチル基、 ヘキシル基、ヘプチル基、オクチル基、ノニル基、デシ ル基、ウンデシル基、ドデシル基、及びトリデシル基 (これらのアルキル基は直鎖状でも分枝状でも良い) で あり、かつc=0、d=4であるジアルキルジチオリン 酸硫化モリブデン; 一般式 (2) において、R⁵、R⁶、 R^7 及び R^8 が、それぞれ個別に、ブチル基、ペンチル 基、ヘキシル基、ヘプチル基、オクチル基、ノニル基、 デシル基、ウンデシル基、ドデシル基、及びトリデシル 基(これらのアルキル基は直鎖状でも分枝状でも良い) であり、かつc=1~3、d=1~3、c+d=4であ るジアルキルジチオリン酸オキシ硫化モリブデン;並び にジアルキルジチオリン酸モリブデン、ジアルキルジチ オリン酸硫化モリブデン及びジアルキルジチオリン酸オ キシ硫化モリブデンの中から選ばれる2種以上の化合物 の任意混合比での混合物等が例示できる。またさらにこ れらの化合物は、1分子中に異なる炭素数や異なる構造 のアルキルを有する化合物であっても良い。

【0032】本発明の潤滑油組成物における有機モリブ デン化合物としては、上記の他に、例えばコハク酸イミ ド等の塩基性窒素化合物、三酸化モリブデン等の酸性モ リブデン化合物及び硫化水素や五硫化リン等の硫黄化合 物との反応生成物である有機モリブデン錯体等も好まし い例として挙げられる。本発明の潤滑油組成物におい て、(A)有機モリブデン化合物の含有量の下限値は、 組成物全量基準で、モリブデン元素換算量で0.003 質量%であり、好ましくは0.01質量%である。一 方、その含有量の上限値は、組成物全量基準で、モリブ デン元素換算量で0. 1質量%であり、好ましくは0. 08質量%、特に好ましくは0.06質量%である。有 機モリブデン化合物(A)の含有量が、上記下限値未満 である場合は、際立った省燃費効果が得られず、一方、 有機モリブデン化合物(A)の含有量が、上記上限値を 超える場合は、含有量に見合うだけの省燃費効果の向上 が得られず、また、湿式クラッチにおける摩擦特性を悪 化させるため、それぞれ好ましくない。本発明の潤滑油 組成物においては、ジチオリン酸モリブデン、ジチオカ ルバミンン酸モリブデンが好ましく用いられるが、他の 成分との相乗効果により低温から高温に渡り省燃費性能 を向上させ、かつ湿式クラッチにおける摩擦特性を格段

に向上できることから、ジチオカルバミン酸モリブデンであることが特に好ましい。

【0033】(B)成分は、ホウ素含有コハク酸イミド及び/又はホウ素を含有しないコハク酸イミドである。ホウ素を含有しないコハク酸イミドとしては、下記の一般式(3)で表されるモノコハク酸イミド、一般式

(4) で表されるビスコハク酸イミド及びこれらを含酸素有機化合物で変性したもの等が例示できる。

[0034]

【化3】

【0035】一般式(3)又は(4)において、 R^{10} 、 R^{11} 及び R^{12} は、それぞれ個別にポリブテニル基を示し、nは $2\sim7$ の整数を示す。

【0036】上記R¹⁰、R¹¹及びR¹²で表されるポリブ テニル基は、その数平均分子量が700以上であること が好ましく、更に好ましくは900以上であり、一方、 ポリブテニル基の数平均分子量は3500以下であるこ とが好ましく、更に好ましくは1500以下である。数 平均分子量を700以上とすることによって、清浄性、 分散性により優れた潤滑油組成物を得ることが可能とな る。一方、数平均分子量を3500以下とすることによ って、低温流動性により優れた潤滑油組成物を得ること が可能となる。スラッジ抑制効果に優れる点から、nの 下限値は2で、好ましくは3であり、一方、nの上限値 は7で、好ましくは6である。ここで、ポリブテニル基 は、1-ブテンとイソブテンの混合物又は高純度イソブ テンを塩化アルミニウム、フッ化ホウ素等の触媒で重合 して得られるポリブテン(ポリイソブテン)から得るこ とができ、ポリブテン混合物中において末端にビニリデ ン構造を有するものが通常5~100モル%含有され る。また、このポリブテン(ポリイソブテン)として は、製造過程の触媒に起因し、残留する微量のフッ素分 や塩素分を更に適当な処理法により除去されたものも使 用することができ、従ってこれらのフッ素や塩素等のハ ロゲン元素の含有量は50質量 p p m以下であることが 好ましく、より好ましくは10質量ppm以下、更に好 ましくは5質量ppm以下、特に好ましくは1質量pp m以下であるものも使用できる。

【0037】一般式(3)又は(4)で表されるコハク酸イミドの製造法は特に制限はない。例えば、上記ポリブテンを塩素化したもの、好ましくは塩素やフッ素が充

分除去されたポリブテンを無水マレイン酸と100~200℃で反応させて得られるポリブテニルコハク酸を、ジエチレントリアミン、トリエチレンテトラミン、テトラエチレンペンタミン、あるいはペンタエチレンへキサミン等のポリアミンと反応させる方法を利用することができる。なお、ビスコハク酸イミドを製造する場合は、該ポリブテニルコハク酸をポリアミンの2倍量(モル比)反応させれば良く、モノコハク酸イミドを製造する場合は、該ポリブテニルコハク酸とポリアミンを等量(モル比)で反応させれば良い。

【0038】また、ホウ素を含有しないコハク酸イミド は、例えば、一般式(3)又は(4)で表される化合物 に含酸素有機化合物等を作用させて残存するアミノ基及 び/又はイミノ基の一部又は全部を中和したり、アミド 化した化合物であってもよい。含酸素有機化合物として は、具体的には、例えば、ぎ酸、酢酸、グリコール酸、 プロピオン酸、乳酸、酪酸、吉草酸、カプロン酸、エナ ント酸、カプリル酸、ペラルゴン酸、カプリン酸、ウン デシル酸、ラウリン酸、トリデカン酸、ミリスチン酸、 ペンタデカン酸、パルミチン酸、マルガリン酸、ステア リン酸、オレイン酸、ノナデカン酸、エイコサン酸等の 炭素数1~30のモノカルボン酸;シュウ酸、フタル 酸、トリメリット酸、ピロメリット酸等の炭素数2~3 Oのポリカルボン酸若しくはこれらの無水物、又はエス テル化合物:炭素数2~6のアルキレンオキサイド:ヒ ドロキシ(ポリ)オキシアルキレンカーボネート等が挙 げられる。このような含酸素有機化合物を作用させるこ とで、例えば、一般式(3)又は(4)の化合物におけ るアミノ基又はイミノ基の一部又は全部が下記の一般式 (5) で示す構造になると推定される。

[0039]

【化4】

$$N-COR^{13}$$
 (5)

【0040】ここで R^{13} は水素原子、炭素数 $1 \sim 240$ アルキル基、アルケニル基、アルコキシ基、又は $-0-(R^{14}O)_m$ Hで表されるヒドロキシ(ポリ)オキシアルキレン基を示し、 R^{14} は炭素数 $1 \sim 40$ アルキレン基を示し、 R^{15} 示し、 R^{16} の整数を示す。

【0041】ホウ素含有コハク酸イミドは、上記一般式(3)又は(4)の化合物にホウ素化合物を作用させたものである。ホウ素化合物としては、ホウ酸、ホウ酸塩、ホウ酸エステル類等が挙げられる。ホウ酸としては、具体的には例えばオルトホウ酸、メタホウ酸及びテトラホウ酸等が挙げられる。ホウ酸塩としては、ホウ酸のアルカリ金属塩、アルカリ土類金属塩又はアンモニウム塩等が挙げられ、より具体的には、例えばメタホウ酸リチウム、四ホウ酸リチウム、四ホウ酸リチウム、五ホウ酸ナトリウム、エホウ酸ナトリウム、エホウ酸ナトリウム、エホウ酸ナトリウム、エホウ酸ナトリウム、五ホウ

酸ナトリウム、六ホウ酸ナトリウム、八ホウ酸ナトリウ ム等のホウ酸ナトリウム:メタホウ酸カリウム、四ホウ 酸カリウム、五ホウ酸カリウム、六ホウ酸カリウム、ハ ホウ酸カリウム等のホウ酸カリウム;メタホウ酸カルシ ウム、ニホウ酸カルシウム、四ホウ酸三カルシウム、四 ホウ酸五カルシウム、六ホウ酸カルシウム等のホウ酸カ ルシウム;メタホウ酸マグネシウム、ニホウ酸マグネシ ウム、四ホウ酸三マグネシウム、四ホウ酸五マグネシウ ム、六ホウ酸マグネシウム等のホウ酸マグネシウム:及 びメタホウ酸アンモニウム、四ホウ酸アンモニウム、五 ホウ酸アンモニウム、ハホウ酸アンモニウム等のホウ酸 アンモニウム等が挙げられる。また、ホウ酸エステルと しては、ホウ酸と好ましくは炭素数1~6の脂肪族アル コールとのエステル等が挙げられ、より具体的には例え ば、ホウ酸モノメチル、ホウ酸ジメチル、ホウ酸トリメ チル、ホウ酸モノエチル、ホウ酸ジエチル、ホウ酸ドリ エチル、ホウ酸モノプロピル、ホウ酸ジプロピル、ホウ 酸トリプロピル、ホウ酸モノブチル、ホウ酸ジブチル、 ホウ酸トリブチル等が挙げられる。

【0042】本発明に使用されるホウ素含有コハク酸イミドは、そのホウ素量と窒素量の質量比(B/N比)に特に制限はないが、その下限値は0.2、好ましくは0.3、さらに好ましくは0.5であり、一方その上限値は1.2、好ましくは1、さらに好ましくは0.9である。B/N比が上記下限値未満の場合、本発明の効果が小さく、一方、B/N比が上記上限値を越える場合、酸化安定性に劣るため、それぞれ好ましくない。

【0043】本発明においては、(B)成分として、上

記ホウ素含有コハク酸イミドとホウ素を含有しないモノ 又はピスコハク酸イミドをそれぞれ単独でも使用するこ とができるが、湿式クラッチにおける摩擦特性をより改 善できることから、上記ホウ素含有コハク酸イミドを単 独あるいは上記ホウ素含有コハク酸イミドとホウ素を含 有しないモノ及び/又はビスコハク酸イミドを併用する ことが好ましい。ホウ素含有コハク酸イミドとホウ素を 含有しないコハク酸イミドを併用する場合の好ましい混 合比(質量比)は、前者:後者が100:0~20:8 0であり、更に好ましくは、90:10~40:60で あり、特に好ましくは70:30~45:55である。 【0044】本発明における(B)成分の含有量は、組 成物全量基準で、窒素元素換算量で、その下限値は 0. 08質量%、好ましくは0.09質量%であり、一方、 その上限値は0.3質量%、好ましくは0.2質量%で ある。(B)成分の含有量が組成物全量基準で、窒素元 素換算量で、上記下限値に満たない場合は、中高温にお ける省燃費性、湿式クラッチにおける摩擦特性が十分改 善されず、一方、その含有量が組成物全量基準で、窒素 元素換算量で、上記上限値を超える場合は、省燃費性、 低温粘度特性の悪化及び抗乳化性が悪化するためそれぞ れ好ましくない。また同様な理由から、上記ホウ素含有 コハク酸イミドの含有量の下限値は、組成物全量基準でホウ素元素換算量で0.005質量%、好ましくは0.01質量%、更に好ましくは0.02質量%である。一方、その上限値は、組成物全量基準でホウ素元素換算量で0.2質量%、好ましくは0.1質量%、更に好ましくは0.05質量%である。ホウ素含有コハク酸イミドの含有量が上記上限値を超える場合は上記理由とともに、排ガス浄化装置への影響が懸念されるため、好ましくない。

【0045】本発明の潤滑油組成物において、前記(A)成分のモリブデン元素換算量に対する(B)成分の窒素元素換算量の質量比は、その下限値が1.6であり、1.8であることが好ましく、2.1であることが特に好ましい。一方、当該質量比の上限値は100であり、10であることが好ましく、5であることがさらに好ましく、4であることが特に好ましい。当該質量比が上記下限値未満の場合、特に高温における省燃費性能に劣り、湿式クラッチにおける摩擦特性も十分改善できず、一方当該質量比が上記上限値を越える場合、十分な省燃費性能を得ることができないため、それぞれ好ましくない

【0046】(C)成分であるアルカリ土類金属系清浄 剤について詳述する。この(C)成分には、アルカリ土 類金属スルホネート、アルカリ土類金属フェネート及び アルカリ土類金属サリシレートが含まれる。本発明では、これらからなる群より選ばれる1種又は2種以上のアルカリ土類金属系清浄剤を使用することができる。

【0047】アルカリ土類金属スルホネートとしては、 分子量300~1500、好ましくは400~700の アルキル芳香族化合物をスルホン化することによって得 られるアルキル芳香族スルホン酸のアルカリ土類金属 塩、特にマグネシウム塩及び/又はカルシウム塩であ り、カルシウム塩が好ましく用いられる。上記アルキル 芳香族スルホン酸としては、具体的にはいわゆる石油ス ルホン酸や合成スルホン酸等が挙げられる。上記石油ス ルホン酸としては、一般に鉱油の潤滑油留分のアルキル 芳香族化合物をスルホン化したものやホワイトオイル製 造時に副生する、いわゆるマホガニ一酸等が用いられ る。また合成スルホン酸としては、例えば洗剤の原料と なるアルキルベンゼン製造プラントから副生したり、炭 素数2~12のオレフィン(エチレン、プロピレン等) のオリゴマーをベンゼンにアルキル化することにより得 られる、直鎖状や分枝状のアルキル基を有するアルキル ベンゼンをスルホン化したもの、あるいはジノニルナフ タレン等のアルキルナフタレンをスルホン化したもの等 が用いられる。またこれらアルキル芳香族化合物をスル ホン化する際のスルホン化剤としては特に制限はない が、通常発煙硫酸や無水硫酸が用いられる。本発明にお いては、これらアルカリ土類金属スルホネートのうち、 石油系のものは中高温における省燃費性及び湿式クラッ

チにおける静摩擦特性を特に改善する効果があり、また、合成系のものは高温における省燃費性、動摩擦特性 及び制動時間特性を特に改善する効果があるため、必要 に応じて使いわけることができる。

【0048】アルカリ土類金属フェネートとしては、例えば、アルキルフェノール、アルキルフェノールサルファイド、アルキルフェノールのマンニッヒ反応物のアルカリ土類金属塩、特にマグネシウム塩及びカルシウム塩が挙げられる。具体的には、下記一般式(6)~(8)で表されるものを挙げることができる。

[0049]

【化5】

$$R^{21} \longrightarrow R^{22} \qquad (6)$$

[0050]

【化6】

【0051】 【化7】

$$R^{25} \longrightarrow CH_2 \longrightarrow R^{26} (8)$$

【0052】上記一般式(6)、(7)、及び(8)において、 R^{21} 、 R^{22} 、 R^{23} 、 R^{24} 、 R^{25} 及び R^{26} はそれぞれ同一でも異なっていてもよく、それぞれ炭素数 $4 \sim 30$ 、好ましくは $6 \sim 18$ の直鎖又は分枝のアルキル基を示し、 M^1 、 M^2 及び M^3 は、それぞれアルカリ土類金属、好ましくはカルシウム又はマグネシウムを示し、 \times は 1 または 2 を示す。

【0053】上記R²¹、R²²、R²³、R²⁴、R²⁵及びR ²⁶で表されるアルキル基としては、具体的には、それぞれ個別に、ブチル基、ペンチル基、ヘキシル基、ヘプチル基、オクチル基、トリデシル基、デシル基、ウンデシル基、ドデシル基、トリデシル基、ヘプタデシル基、オクタデシル基、ノナデシル基、イコシル基、ヘンイコシル基、ドコシル基、トリコシル基、テトラコシル基、ペンタコシル基、トリコシル基、スプタコシル基、オクタコシル基、ノナコシル基、及びトリアコンチル基等が挙げられる。これらは直鎖でも分枝でもよい。これらはまた1級アルキル基、2級アルキル基又は3級アルキル基

でもよい。本発明においては、これらアルカリ土類金属 フェネートは、低温から高温における省燃費性及び湿式 クラッチにおける摩擦特性を改善できることから好まし く使用することができる。

【0054】アルカリ土類金属サリシレートとしては、例えば、アリキルサリチル酸のアルカリ土類金属塩、特にマグネシウム塩及びカルシウム塩が挙げられる。具体的には下記一般式(9)で表される化合物を挙げることができる。

[0055]

【化8】

$$\begin{bmatrix} R^{27} & OH \\ CO_2 \end{bmatrix}_2 M^4 \quad (9)$$

【0056】一般式(9)において、R²⁷は炭素数4~ 30、好ましくは6~18の直鎖又は分枝のアルキル基 を示し、M⁴はアルカリ土類金属、好ましくはカルシウ ム又はマグネシウムを示す。上記R²⁷で表されるアルキ ル基としては、具体的には、ブチル基、ペンチル基、ヘ キシル基、ヘプチル基、オクチル基、ノニル基、デシル 基、ウンデシル基、ドデシル基、トリデシル基、テトラ デシル基、ペンタデシル基、ヘキサデシル基、ヘプタデ シル基、オクタデシル基、ノナデシル基、イコシル基、 ヘンイコシル基、ドコシル基、トリコシル基、テトラコ シル基、ペンタコシル基、ヘキサコシル基、ヘプタコシ ル基、オクタコシル基、ノナコシル基、トリアコンチル 基等が挙げられ、これらは直鎖でも分枝でもよい。これ らはまた1級アルキル基、2級アルキル基又は3級アル キル基でもよい。本発明においては、低温から高温にお ける省燃費性及び湿式クラッチの摩擦特性を極めて改善 できることから好ましく使用することができる。

【0057】アルカリ土類金属スルホネート、アルカリ 土類金属フェネート及びアルカリ土類金属サリシレート には、上記のアルキル芳香族スルホン酸、アルキルフェ ノール、アルキルフェノールサルファイド、アルキルフ ェノールのマンニッヒ反応物、アルキルサリチル酸等を 直接、マグネシウム及び/又はカルシウムのアルカリ土 類金属の酸化物や水酸化物等のアルカリ土類金属塩基と 反応させたり、又は一度ナトリウム塩やカリウム塩等の アルカリ金属塩としてからアルカリ土類金属塩と置換さ せること等により得られる中性(正塩)アルカリ土類金 属スルホネート、中性(正塩)アルカリ土類金属フェネ ート及び中性(正塩)アルカリ土類金属サリシレート; あるいは中性アルカリ土類金属スルホネート、中性アル カリ土類金属フェネート及び中性アルカリ土類金属サリ シレートと過剰のアルカリ土類金属塩やアルカリ土類金 属塩基を水の存在下で加熱することにより得られる塩基 性アルカリ土類金属スルホネート、塩基性アルカリ土類 金属フェネート及び塩基性アルカリ土類金属サリシレー

"一种是一种一种"

ト: 更には中性アルカリ土類金属スルホネート、中性アルカリ土類金属フェネート及び中性アルカリ土類金属サリシレートの存在下で、アルカリ土類金属の水酸化物と炭酸ガス又はホウ酸とを反応させることにより得られる過塩基性(超塩基性)アルカリ土類金属フェネート及び過塩基性(超塩基性)アルカリ土類金属サリシレートも含まれる。

【0058】本発明においては、上記の中性アルカリ土類金属塩、塩基性アルカリ土類金属塩、過塩基性(超塩基性)アルカリ土類金属塩及びこれらの混合物等を用いることができる。アルカリ土類金属系清浄剤は、通常、軽質潤滑油基油等で希釈された状態で市販されており、また入手可能であるが、一般的にその金属含有量が1.0~20質量%、好ましくは2.0~16質量%のものを用いる。本発明で用いるアルカリ土類金属系清浄剤の全塩基価は任意であるが、通常全塩基価が500mgKOH/gである。全塩基価は、JIS K2501(1992)の「石油製品及び潤滑油ー中和価試験方法」の7に準拠して測定される過塩素酸法による全塩基価を意味する。

【0059】本発明におけるアルカリ土類金属系清浄剤(C)の含有量は、組成物全量基準で、アルカリ土類金属元素換算量で、その下限値は0.01質量%であり、好ましくは0.02質量%、さらに好ましくは0.04質量%である。一方その上限値は、0.16質量%であり、これにより低灰化が可能となるが、0.13質量%であることが好ましく、0.12質量%であることが特に好ましてのであることが好ましてのであることが特に好ましい。(C)成分の上記で規定する含有量が上記下限値大為の場合、中高温における省燃費性能及び湿式クラッチの摩擦特性が悪化し、一方、その含有量が0.16質量%を超える場合、湿式クラッチの摩擦特性は改善されるりできず、排ガス浄化装置や燃焼室内への堆積が懸念されるため、それぞれ好ましくない。

【0060】(D)成分のジチオリン酸亜鉛としては、 具体的には下記の一般式(10)で表される化合物が例 示できる。

【0061】 【化9】

【0062】一般式(10)において、 R^{31} 、 R^{32} 、 R^{33} 及び R^{34} は、それぞれ個別に、炭素数 $1\sim24$ の炭化水素基を示す。

【0063】上記R³¹、R³²、R³³及びR³⁴で表される 炭素数1~24の炭化水素基は、前述した一般式(1) のR¹、R²、R³及びR⁴で表される炭素数 1 ~ 2 4 の炭 化水素基の例と同義であり、またその好ましい例も同じ である。一般式(10)で表される特に好ましい化合物 としては、具体的には、ジメチルジチオリン酸亜鉛、ジ エチルジチオリン酸亜鉛、ジプロピルジチオリン酸亜 鉛、ジブチルジチオリン酸亜鉛、ジペンチルジチオリン 酸亜鉛、ジヘキシルジチオリン酸亜鉛、ジヘプチルジチ オリン酸亜鉛、ジオクチルジチオリン酸亜鉛、ジノニル ジチオリン酸亜鉛、ジデシルジチオリン酸亜鉛、ジウン デシルジチオリン酸亜鉛、ジドデシルジチオリン酸亜 鉛、ジトリデシルジチオリン酸亜鉛、ジテトラデシルジ チオリン酸亜鉛、ジペンタデシルジチオリン酸亜鉛、ジ ヘキサデシルジチオリン酸亜鉛、ジヘプタデシルジチオ リン酸亜鉛、ジオクタデシルジチオリン酸亜鉛等のジア ルキルジチオリン酸亜鉛(これらのアルキル基は直鎖状 でも分枝状でも良い);ジフェニルジチオリン酸亜鉛; ジトリルジチオリン酸亜鉛、ジキシリルジチオリン酸亜 鉛、ジエチルフェニルジチオリン酸亜鉛、ジプロピルフ ェニルジチオリン酸亜鉛、ジブチルフェニルジチオリン 酸亜鉛、ジペンチルフェニルジチオリン酸亜鉛、ジヘキ シルフェニルジチオリン酸亜鉛、ジヘプチルフェニルジ チオリン酸亜鉛、ジオクチルフェニルジチオリン酸亜 鉛、ジノニルフェニルジチオリン酸亜鉛、ジデシルフェ ニルジチオリン酸亜鉛、ジウンデシルフェニルジチオリ ン酸亜鉛、ジドデシルフェニルジチオリン酸亜鉛等のジ アルキルフェニルジチオリン酸亜鉛(これらのアルキル 基は直鎖状でも分枝状でも良く、またアルキル基のフェ ニル基への結合位置も任意である) 及びこれらの中から 選ればれる2種以上の化合物の任意混合比での混合物等 が例示できる。またさらにこれらのジアルキルジチオリ ン酸亜鉛やジアルキルフェニルジチオリン酸亜鉛は、1 分子中に異なる炭素数や異なる構造のアルキルを有する 化合物であっても良い。本発明において、(D)成分 は、第1級アルキル基を有するジチオリン酸亜鉛(プラ イマリーZDTP)と第2級アルキル基を含有するジチ オリン酸亜鉛(セカンダリーZDTP)との混合物であ ることが好ましく、その混合比(質量比)は、前者:後 者が好ましくは5:95~50:50、さらに好ましく は10:90~40:60であることが望ましい。当該 混合比を上記好ましい範囲内とすることで、本発明の効 果が得られるだけでなく、摩耗防止性能に優れた組成物 を得ることができる。

【0064】本発明の潤滑油組成物における(D)ジチオリン酸亜鉛の含有量の上限値は、組成物全量基準で、亜鉛元素換算量で0.1質量%であり、好ましくは0.08質量%、さらに好ましくは0.06質量%である。一方、ジチオリン酸亜鉛の含有量の下限値は、組成物全量基準で、亜鉛元素換算量で0.01質量%であり、好ましくは0.02質量%である。上記ジチオリン酸亜鉛の含有量が組成物全量基準で、亜鉛元素換算量で上記上

限値を超える場合は、リンや亜鉛による排ガス浄化装置への影響が懸念され、また高温における省燃費性能及び湿式クラッチの摩擦特性に劣りやすくなり、一方、その含有量の下限値がO O 1質量%未満である場合は、摩耗防止性能に劣る可能性があり、また、組成物における硫黄源が減少し、摺動面における二硫化モリブデンの生成量が減るため、省燃費性能に劣る可能性がある。本発明においては、(D)成分の含有量を亜鉛元素換算量でO O1~O O6質量%とすることで、低温から高温に渡る省燃費性能に優れ、特に湿式クラッチの摩擦特性を格段に改善することができる。

【0065】(E)成分である(亜)リン酸エステル系化合物について詳述する。本発明の(D)成分である

(亜) リン酸エステル系化合物としては、例えば、リン酸モノエステル類、リン酸ジエステル類、リン酸トリエステル類、亜リン酸・リエステル類、亜リン酸・リエステル類、サオリン酸エステル類、ジチオリン酸エステル類、トリチオーリン酸エステル類、ジチオーリン酸エステル類、ジチオーリン酸エステル類、ジチオーリン酸エステル類、ドリチオーリン酸エステル類及びこれらの塩を挙げることができる。ここに挙げた化合物は、通常炭素数2~30、好ましくは炭素数3~20の炭化水素基を含有する。

【0066】炭素数2~30の炭化水素基としては、具体的には、アルキル基、シクロアルキル基、アルケニル基、アリール基及びアリールアルキル基(これらは置換基を有していてもよい)を挙げることができる。アルキル基としては、例えば、エチル基、プロピル基、ブチル基、ペンチル基、ヘキシル基、2—エチルヘキシル基、ヘプチル基、オクチル基、ノニル基、デシル基、ウンデシル基、ドデシル基、トリデシル基、テトラデシル基、ペンタデシル基、ヘキサデシル基、ヘプタデシル基及びオクタデシル基を挙げることができる(これらのアルキル基は直鎖状でも分枝状でもよい)

【0067】シクロアルキル基としては、例えば、シクロペンチル基、シクロヘキシル基及びシクロヘプチル基等の炭素数5~7のシクロアルキル基を挙げることができる。アルキル置換シクロアルキル基としては、例えば、メチルシクロペンチル基、ジメチルシクロペンチル基、ジェチルシクロペンチル基、ジェチルシクロペンチル基、ジェチルシクロヘキシル基、メチルエチルシクロヘキシル基、ジェチルシクロヘプチル基、ジェチルシクロヘプチル基、ジェチルシクロヘプチル基、メチルエチルシクロヘプチル基、ジェチルシクロヘプチル基、メチルエチルシクロヘプチル基とびジェチルシクロヘプチル基(アルキル基のシクロアルキル基への置換位置も任意である)を挙げることができる。

【0068】アルケニル基としては、例えば、ブテニル基、ペンテニル基、ヘキセニル基、ヘプテニル基、オクテニル基、ノネニル基、デセニル基、ウンデセニル基、

ドデセニル基、トリデセニル基、テトラデセニル基、ペンタデセニル基、ヘキサデセニル基、ヘプタデセニル基及びオクタデセニル基等のアルケニル基(これらのアルケニル基は直鎖状でも分枝状でもよく、また二重結合の位置も任意である)を挙げることができる。

【0069】アリール基としては、例えば、フェニル基 及びナフチル基等のアリール基を挙げることができる。 また、アルキル置換アリール基としては、例えば、トリ ル基、キシリル基、エチルフェニル基、プロピルフェニ ル基、ブチルフェニル基、ペンチルフェニル基、ヘキシ ルフェニル基、ヘプチルフェニル基、オクチルフェニル 基、ノニルフェニル基、デシルフェニル基、ウンデシル .フェニル基及びドデシルフェニル基等の炭素数 7 ~ 1 8 の各アルキル置換アリール基(アルキル基は直鎖状でも 分枝状でもよく、またアリール基への置換位置も任意で ある)を挙げることができる。アリールアルキル基とし ては、例えば、ベンジル基、フェニルエチル基、フェニ ルプロピル基、フェニルブチル基、フェニルペンチル基 及びフェニルヘキシル基等の炭素数フ~12のアリール アルキル基(これらのアルキル基は直鎖状でも分枝状で もよい)を挙げることができる。

【OO7O】(E)成分として好ましい化合物として は、具体的には、以下のものを挙げることができる。モ ノプロピルホスフェート、モノブチルホスフェート、モ ノペンチルホスフェート、モノヘキシルホスフェート、 モノペプチルホスフェート及びモノオクチルホスフェー ト等のリン酸モノアルキルエステル(アルキル基は直鎖 状でも分枝状でもよい);モノフェニルホスフェート、 モノクレジルホスフェート等のリン酸モノ(アルキル) アリールエステル;ジプロピルホスフェート、ジブチル ホスフェート、ジペンチルホスフェート、ジヘキシルホ スフェート、ジペプチルホスフェート、ジオクチルホス フェート等のリン酸ジアルキルエステル(アルキル基は 直鎖状でも分枝状でもよい);ジフェニルホスフェー ト、ジクレジルホスフェート等のリン酸ジ(アルキル) アリールエステル:トリプロピルホスフェート、トリブ チルホスフェート、トリペンチルホスフェート、トリヘ キシルホスフェート、トリペプチルホスフェート、トリ オクチルホスフェート等のリン酸トリアルキルエステル (アルキル基は直鎖状でも分枝状でもよい);トリフェ ニルホスフェート、トリクレジルホスフェート等のリン 酸トリ(アルキル)アリールエステル:

【0071】モノプロピルホスファイト、モノブチルホスファイト、モノペンチルホスファイト、モノヘキシルホスファイト、モノオクチルホスファイト、モノオクチルホスファイト等の亜リン酸モノアルキルエステル(アルキル基は直鎖状でも分枝状でもよい):モノフェニルホスファイト、モノクレジルホスファイト等の亜リン酸モノ(アルキル)アリールエステル:ジプロピルホスファイト、ジブチルホスファイト、ジブチルホスファイ

ト、ジペキシルホスファイト、ジペプチルホスファイト、ジオクチルホスファイト等の亜リン酸ジアルキルエステル(アルキル基は直鎖状でも分枝状でもよい);ジフェニルホスファイト、ジクレジルホスファイト等の亜リン酸ジ(アルキル)アリールエステル;トリペンチルホスファイト、トリベキシルホスファイト、トリペプチルホスファイト、トリオクチルホスファイト、トリオクチルホスファイト、トリフェニルホスファイト、トリクレジ状でもよい);トリフェニルホスファイト、トリクレジルホスファイト等の亜リン酸トリ(アルキル)アリールエステル;及びこれらの混合物。

【0072】上述した(亜)リン酸エステル類の塩としては、具体的には、リン酸モノエステル、リン酸ジエステル、サン酸ジエステル、亜リン酸ジエステル、亜リン酸ジエステル、あるいは亜リン酸トリエステルに、アンモニアや炭素数1~20の炭化水素基又は水酸基含有炭化水素基のみを分子中に含有するアミン化合物等の含窒素化合物を作用させて、残存する酸性水素の一部又は全部を中和した塩や亜鉛、鉄等の2価の金属塩等が例示できる。

【0073】この含窒素化合物としては、具体的には、 以下のものを挙げることができる。アンモニア:モノメ チルアミン、モノエチルアミン、モノプロピルアミン、 モノブチルアミン、モノペンチルアミン、モノヘキシル アミン、モノヘプチルアミン、モノオクチルアミン、ジ メチルアミン、メチルエチルアミン、ジエチルアミン、 メチルプロピルアミン、エチルプロピルアミン、ジプロ ピルアミン、メチルブチルアミン、エチルブチルアミ ン、プロピルブチルアミン、ジブチルアミン、ジペンチ ルアミン、ジヘキシルアミン、ジヘプチルアミン及びジ オクチルアミン等のアルキルアミン(アルキル基は直鎖 状でも分枝状でもよい):モノメタノールアミン、モノ エタノールアミン、モノプロパノールアミン、モノブタ ノールアミン、モノペンタノールアミン、モノヘキサノ ールアミン、モノヘプタノールアミン、モノオクタノー ルアミン、モノノナノールアミン、ジメタノールアミ ン、メタノールエタノールアミン、ジェタノールアミ ン、メタノールプロパノールアミン、エタノールプロパ ノールアミン、ジプロパノールアミン、メタノールブタ ノールアミン、エタノールブタノールアミン、プロパノ ールブタノールアミン、ジブタノールアミン、ジペンタ ノールアミン、ジヘキサノールアミン、ジヘプタノール アミン及びジオクタノールアミン等のアルカノールアミ ン(アルカノール基は直鎖状でも分枝状でもよい);及 びこれらの混合物。

【0074】これらの(E)成分は、1種類あるいは2種類以上を任意に配合することができる。本発明においては、(E)成分は、リン酸モノエステル類、リン酸ジエステル類、亜リン酸ジエス

(例えば1,000rpm)及び高回転(例えば10,000rpmを超える)である場合に(E)成分による更なる省燃費効果が発揮されることが確認されており、このような場合には(E)成分を含有することが好ましい。(E)成分の好ましい下限値としては、組成物全量基準でリン元素換算量として0.005質量%であり、更に好ましくは、0.01質量%である。一方、(E)成分の含有量の上限値は、組成物全量基準でリン元素換算量として0.1質量%であり、好ましくは0.08質量%であり、更に好ましくは、0.04質量%である。

(E) 成分の含有量が上記上限値を超える場合、含有量に見合うだけの効果が得られないばかりか、低リン化することができないため好ましくない。

【0076】本発明の潤滑油組成物は、省燃費性能(低フリクション性能)及び湿式クラッチの摩擦特性に優れたものであるが、その性能をさらに高める目的で、公知の潤滑油添加剤を本発明の組成物に添加することができる。このような添加剤としては、例えば、本発明の

(A) 成分以外の摩擦調整剤、本発明の(B) 成分以外の無灰分散剤、本発明の(C) 成分以外の金属系清浄剤、(D) 成分あるいは(E) 成分以外の極圧添加剤及び摩耗防止剤、酸化防止剤、錆止め剤、腐食防止剤、粘度指数向上剤、流動点降下剤、ゴム膨潤剤、消泡剤及び着色剤等を挙げることができる。これらは、単独でまたは数種類を組み合わせて使用することができる。

【0077】本発明の(A)成分以外の摩擦調整剤としては、例えば、脂肪族アルコール、脂肪酸、脂肪酸金属塩、脂肪酸エステル、脂肪族アミン、脂肪族アミン塩、脂肪族アミド等が使用できる。これらの摩擦調整剤は有機モリブデン化合物に比べ、省燃費性能は若干劣るが、本発明の有機モリブデン化合物の代わりに使用しても、あるいは併用使用しても省燃費性能及び湿式クラッチにおける摩擦特性に優れた組成物を得ることができる。

【0078】本発明の(B) 成分以外の無灰分散剤としては、例えば、ベンジルアミン、アルキルポリアミン、ポリブテンアミン又はこれらのホウ素化合物や硫黄化合物による変性品、アルケニルコハク酸エステル等が使用できる。

【0079】本発明の(C)成分以外の金属系滑浄剤と

しては、アルカリ金属系のスルホネート、フェネート、 サリシレート、アルカリ金属系又はアルカリ土類金属系 ナフテネート等が本発明の組成物に、単独あるいは二種 類以上組み合わせて使用できる。ここでアルカリ金属と してはナトリウムやカリウム等が例示される。

【0080】本発明の(D)成分あるいは(E)成分以外の極圧添加剤及び摩耗防止剤としては、例えば、硫黄系化合物が使用できる。硫黄系化合物としては、例えば、ジスルフィド類、硫化オレフィン類及び硫化油脂類を挙げることができる。

【0081】酸化防止剤としては、フェノール系化合物やアミン系化合物等、潤滑油に一般的に使用されているものであれば、いずれも使用可能であり、例えば、2、6ージーtertーブチルー4ーメチルフェノール等のアルキルフェノール類、メチレンー4、4ービス(2、6ージーtertーブチルー4ーメチルフェノール)等のビスフェノール類、フェニルーαーナフチルアミン類のナフチルアミン類、ジアルキルジフェニルアミン類、フェノチアジン類等が使用できる。

【0082】錆止め剤としては、例えば、アルケニルコハク酸、アルケニルコハク酸エステル、多価アルコールエステル、石油スルホネート、ジノニルナフタレンスルホネート等が使用できる。

【0083】腐食防止剤としては、例えば、ベンゾトリアゾール系、チアジアゾール系、イミダゾール系の化合物等が使用できる。

【0084】粘度指数向上剤としては、非分散型粘度指 数向上剤や分散型粘度指数向上剤が使用可能であり、具 体的には、非分散型又は分散型のポリメタクリレートや オレフィンコポリマー、あるいはポリイソブテン、ポリ スチレン、エチレンープロピレン共重合体、スチレンー ジエン共重合体及びその水素化物等が使用できる。これ らの重量平均分子量は、一般に5.000~1.00 0.000であるが、省燃費性能をより高めるために、 重量平均分子量が100、000~1、000、00 0、好ましくは200,000~900,000、特に 好ましくは400,000~800,000である上記 粘度指数向上剤を使用することが望ましい。なお、本発 明の潤滑油組成物を二輪車用4サイクルエンジンに使用 する場合、剪断安定性を高める必要があることから、ス チレンージェン共重合体又はその水素化物を用いること が特に好ましい。

【0085】流動点降下剤としては、例えば、使用する 潤滑油基油に適合するポリメタクリレート系のポリマ 一、アルキル化芳香族化合物、フマレートー酢酸ビニル 共重合体、エチレンー酢酸ビニル共重合体等が使用でき る。

【0086】消泡剤としては、例えば、ジメチルシリコーンやフルオロシリコーン等のシリコーン化合物類が使用できる。

【0087】これらの添加剤の添加量は任意であるが、通常組成物全量基準で、消泡剤の含有量は0.005~0.01質量%、粘度指数向上剤の含有量は0.05~20質量%、腐食防止剤の含有量は0.005~0.2質量%、その他の添加剤の含有量は、それぞれ0.05~10質量%程度である。

【0088】本発明の潤滑油組成物は、中温から高温に おける省燃費性及び湿式クラッチの摩擦特性に優れるだ けでなく、摩耗防止性能、高温酸化安定性、清浄性等に も優れた性能を持ち合わせており、又、JASO二輪車 用4サイクルエンジン油規格(JASO T 903-98)に適合するのに十分な性能を有するものである。 この規定の一つには、組成物の硫酸灰分量が組成物全量 基準で1.2質量%以下であることが必要とされるが、 本発明の組成物は、硫酸灰分量が1.0質量%以下であ り、さらに〇、8質量%以下、特に〇、7質量%以下と いう低灰型の潤滑油とすることができる。そして、中高 温における省燃費性能に優れ、かつ湿式クラッチにおけ る摩擦特性が極めて改善された組成物を提供することが できる。ここで硫酸灰分とは、JIS K2272に準 拠して測定した硫酸灰分、即ち、試料を燃やして生じた 炭化残留物に硫酸を加えて恒量した灰分を意味する。ま た本発明の潤滑油組成物は、そのリン元素含有量が組成 物全量基準で 0. 12質量%以下であるが、他の構成成 分を調整することで、O. 1.質量%以下、更にはO. O 8質量%以下、特に0.07質量%以下とすることがで き、さらに(E)成分を含有しない場合、O. O5質量 %以下までリン元素含有量を低減することができ、省燃 費性能及び湿式クラッチにおける摩擦特性に優れた組成 物とすることも可能である。二輪車用4サイクルエンジ ンに使用する場合は、(E)成分の項で説明した通り、 実車においてさらなる省燃費性能を発揮することができ ることから(E)成分を含有した方が好ましい。本発明 のこのような低灰型、低リン型の潤滑油組成物は、排ガ ス浄化装置に与える影響を極めて少なくすることがで き、三元触媒、酸化触媒、EGR装置、DPF等の排ガ ス浄化装置を装着した車に対して有利に用いることがで

【0089】本発明の潤滑油組成物は、100℃における動粘度が5.6mm²/s以上であることが好ましく、更に好ましくは9.3mm²/s以上である。一方、100℃における動粘度は21.9mm²/s以下であることが好ましく、更に好ましくは16.3mm²/s以下、特に好ましくは12.5mm²/s以下である。潤滑油組成物の動粘度を上記のような範囲にとすることで高い省燃費性能を付与することが可能となる。

【0090】本発明の潤滑油組成物は、ガソリンエンジン、ディーゼルエンジン、ガスエンジン等の内燃機関用、特に排ガス後処理装置を装着した内燃機関用、湿式クラッチを有する駆動系装置用、二輪車用4サイクルエ

ンジン用として好適であるが、その他、省燃費性が要求 される潤滑油や摩擦調整機能を必要とされる潤滑油、例 えば、緩衝器用等にも使用することもできる。

[0091]

【実施例】以下に、本発明の内容を実施例及び比較例に よってさらに具体的に説明するが、本発明はこれらの例 に何ら限定されるものではない。

【0092】[実施例1~14]及び[比較例1、2] 表2に示す組成に従い、本発明の潤滑油組成物(実施例1~14)及び比較用の潤滑油組成物(比較例1、2)を調製した。実施例1~14の組成物は、硫酸灰分量を低減し、ホウ素含有コハク酸イミドとホウ素を含まないコハク酸イミドを任意に組合わせた組成物である。また、比較例1の組成物は、従来の省燃費性能に優れたアルカリ土類金属サリシレート系省燃費エンジン油がした、比較例2の組成物は比較例1の組成物のアルカリ土類金属サリシレートの含有量を低減することにより硫酸灰分量を0.6質量%以下に低減した組成物である。これらの組成物について、以下に示すSRV摩擦試験を行い、80℃から120℃における省燃費性能及び湿式クラッチにおける摩擦特性の評価を行った。その評価結果を表2に併記した。

【0093】 [SRV摩擦試験] SRV摩擦試験機はエ

ンジン油組成物の省燃費性能評価等に一般的に使用され、摩擦係数が低いものほど省燃費性能に優れていることがわかっている。本発明においては、荷重400N、振動数50Hz、振幅1.5mm、油温80~120℃(10℃毎)という条件にて試験を実施し、その時の摩擦係数を測定した。

【0094】 [クラッチ摩擦特性試験] JASOニ輪車用4サイクルエンジン油規格(JASO T 903ー98)には二輪用4サイクルエンジン油として適した物理化学性状の他に、クラッチ摩擦特性についての性能分類が規定されている。すなわち、JASO T 904ー98に準拠した試験条件に従って動摩擦係数、静摩擦係数及び制動時間を測定し、下記算出方法によって動療療特性指数、静摩擦特性指数及び制動時間指数を求める。次にこれらの指数を下記表1に従ってMA又はMBに性能分類する。MAに分類される組成物は動摩擦係数、静摩擦係数及び制動時間のすべてにおいて優れた性能を有することを示している。一方、MBに分類される組成物は上記のいずれかの指数が基準より低いことを示し、湿式クラッチ滑り防止性能が劣る可能性がある。

[0095]

【表1】

二輪車用JASO 4サイクルエンジン油規格における性能分類

性能分類	MA	MB	試験方法
動摩擦特性指数	1. 45以上	1.45未満	JASO T 904-98
静摩擦特性指数	1.15以上	1. 15未満	
制動時間指数			

【OO96】算出方法(例:動摩擦特性指数) 動摩擦特性指数=1+(μd(s)-μd(B))/(μd(A) -μd(B))

μd(s): 供試油の動摩擦係数

μd(A): JAFRE-A (高摩擦特性標準油)の動摩擦係数 μd(B): JAFRE-B (摩擦調整剤入り低摩擦特性標準油) の動摩擦係数

なお、静摩擦特性指数、制動時間指数も同様の算出方法 にて求める。

[0097]

【表2】

	配合割合(組成物全量基準)		上京	100							製菓業	3						ſ
1			-	7	-	7	3	4	9		-		8	5	11	12	13	=
	中海 A X 1	200	金金	銀額	東岩		,			,			-	•	•		,	
	基金日孫2	NA R		-	•	美部	强和	預部	登船	現都	は日	接続	が	装售	発酵	景部	景和	現像
3	MeDTP※3	11 to	0.62	29.0	0.62	0.82	29'0	29'0	29.0	0.62	29.0	0.82	0.62	0.62	0.62	29.0	. 5	. :
	モリブデン元素換算量	8	9000	0.048	0.045	0.045	0.045	0.045	0.045	0.045	0.045	0045	0.045	0.046	0045	0.046	200	0063
	リン元素検算量	3	0.034	0.034	0.034	0.034	1600	0.034	0.034	450.0	180	0034	0.034	150.0	0.034	0.034	0	٥
_	ホウ素合有コハク酸イミドA※5	800	3.0	3.0					,						,		ŀ	
<u> </u>	卡ク斯如在リンク製人ELFB※6	3	,	,	3.0	30	9.0	3.0	3.0	9.0	g	,	ı	ı	,	•	,	,
<u> </u>	ホク末含有コンク酸イBドC級7	8	-	'	'	·	٠	-	•	•	·	ä	3.0	a	30	ŝ	3.0	30
원	にし、近し、近くは、「一、「一、「一、」」という。 「一、一、「一、」、「一、」、「一、」、「「一、」、「「一、」、「「」、「」、「」、「」、「」、「」、「」、「」、「」、「」、「」、「」、	8 8 10 10 10 10		1 1	0 ·	9.0 1	90	3.0	3.0	3.0	30	3.0	3.0	۱ د	, 5	, 5	. ;	, 5
*	20年十年第1章	ð	2	200	:									3	2	300	3	
1	************************************	XX.	0.013	0.00	0.015	0.016	0.015	0.015	0.016	0.016	0.015	0.038	0.03	0.030	903	003	0.03	0.10
	图表元末技算量/Mo元素投算量(\$	(HE)	1,33	1.33	2.44	2.44	2.44	2.44	2.44	2.44	2.44	2.44	2.44	7.22	2.22	222	2.33	2.33
	セラックイヤーシット・※10	8	3.16	1.78	1.78		,	,	1	ì	,		,	,	•	,	•	1.78
	カルシウムフェキート交11	8	•	1	,	1.18	1.	١.		ı	0.59	0.59	0.59	0.59		,	,	,
₹	カランウム人ルボネート4%12カラシウムスルボネート8※13	X 14 8 8	, ,	1 1	, ,	1 1	, ,	0.88	0.5	, 6	†	4 ,	0.48	<u>4</u> '	, 8	, 6	, &	, ,
	アルカリ土類金属元素検算量	8	0,20	10	0.11	110	=	10	90'0	10	=	=	=	=	=	=	: 3	=
	ZDTP(PH/Seo)※14	X E %	0.89	0.89	0.89	0.89	0.89	0.89	0.89	880	0.89	0.89	089	89	680	92.0	95.0	0.58
	リン元衆換算量	発験が	0.083	0.083	0.063	0.083	0.063	0.083	0.063	0.083	0.083	0.063	0.083	0.063	0.063	1,00	200	0.041
₹	亚伯元案換算量	8	0.073	0.073	0.073	0.073	0.073	0.073	0.073	0.073	0.073	0.073	0.073	0.073	0.073	0.048	0.048	0.048
<u> </u>	リン酸エステル配※16	8	0.82	0.82	0.82	0.82		0.82	0.82	0.82	0.82	0.82	0.82	0.82	0.82	0.82	0.82	0.82
\$ 4 5		8 M M	20.0	0.02	0.02	0.02	9070	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02	20.0	0.02	0,02
€0	美米16	8 10 10	8.8	6.8	2	8.0	6.0	0.0	8	90	6.0	6.0	0.0	8	0	0.9	8	8
GE		有其%	0.90	0.60	0.60	0.58	0.58	0.58	0.42	99.0	0.58	9.58	99.0	99,0	99'0	0.52	0.52	9.55
7.		M#%	0.12	0.12	0.12	0.12	0.10	0.12	0.12	0.12	0.12	0.12	0.12	0.12	0.12	0.09	0.00	90'0
	即将度(100°C)		2	7	5	2	122	=		138	-	11.8	6.	12.5	12.4	12.4	12.3	12.5
	唯(机 立)			2	223	9	8.8		2 2	72.	93	727	23.3	21.8	¥.	783	9	78.7
≖ & ——	2,08			9 9	4 2 2	400	96.0	0.040	2 6	900	0.037	9000	8 9	0.036	0.038	0.048	0 0 0 0 0 0	0.037
 ≍	100°C	~~~	0.080	0.083	0.058	0000	0.038	0.049	0.050	0.054	0.066	0.065	0.04	0.064	0.085	0.042	9500	9500
- = -	110°C 120°C		7,000	0.087	0.070	0.057	0.065	1900	0.060	900	0.061	0.069	9700	0.078	1,00	0.039	1500	0.038
)년 9년	温式クラッチを取り性(JASO T904-98)	Γ																
2 2	20年度本科研教 10年度本書書	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	1.568	148	.405		1.178	1289	1.541	8 1	1.378	1.287	1.267	1,222	. .	<u>.</u> .	8	8
			1.688	8 1.1	1411	1244	1.256	1438	575	1547	9 4	407	1388	133	1593	1,578	3 8	78/
×××	※1 : 芳香族分:6.3質量%、松度指数:122※2 : 労善族分:8.1質量%、粘度指数:130※3 :アルキル為:68、モリブデン合有量:1	1	(190℃) 第170℃ 第170℃	22、勤品度 (100°C) :4.11mmZ/s. NOACK摄影型:14.5質量30、數品度 (100°C) :6.56mmZ/s. NOACK搭発型:8.5質量1:1.2页量%;リン合有量:5.5質量%	Ze, NOAC	大	14.5页量 6.8页量(1	カルシウム合有量:64質量%、 カルシウム合有量:90質量%、 石油楽カルシウムスルホネート	合名目:8 合名目:9 シウムス	10年の10年の10年の10年の10年の10年の10年の10年の10年の10年の	や物質的 を発展的 カドシウ	◆植物館:170mgKOH/g ◆植物語:255mgKOH/g 、カルシウム合有幅:12.0	170mgKOH/g 255mgKOH/g 4.含有量:12.0質量%、全協等值:320mgKOH/g	8. 44	持 值:320	ngKOH/g	
t in e	- アアナアの108、モリントノの4号:個核の本間:18対称8、モンボルン・サンドの	1.4.8 以 更 2.6.4.7 第14.6.2 图 1.1 1.0.2 6	M. 18. E.	1/N.E.:02	1				1ナアノメシコ 4 一ち/ガンデンシュ 4 プライチート、ソデンシン 4 四点 目 : 11.8 利用を、砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂砂	310mgKO	14 E	747N	1	70746		Langer of	. ;	
0 / Q	・四米の大師:15知師96、大り茶の・一四米の大師15知師96、大小茶の・お子の茶の・一名の茶の・一名本の・一名を中で・一名を中で・一名を中で・一名を中で・一名を中で・一名を中で・一名を中で・一名を中で	所制:0.5%同学, B/N共:0.33 有限:1.3%同学, B/N共:0.56 计和:0.8%时间 - 0.37% - 1.47人		NH: 0.33	1				ゲンチルブ級: 23~28、PチZDIT/280-ZDIP関連表: 20/80、国の山林県: 8.2両側%、シンの山林県: 1/監理を シンの大機に1/監理を 17-14 - 17: 18-14 - 17: 18: 12: 14: 14: 15: 18: 18: 18: 18: 18: 18: 18: 18: 18: 18	7 - C3 - C5	, Pd-201 8 8	P/See-Z	DIP MEN	£:20/80,	田野田村	E:8.2)	ź	
0 O	. 以来の土耳: 7.1 X H VO. 4.7 多以: 位来的女性: 1.8 X M VO. 4.0 米の事の	4年 4年 6月 6月 6月 7日 7日 7日 7日 7日 7日 7日 7日 7日 7日 7日 7日 7日		は、0天日本、0/10元・0、1/24/1回:0天日本、8/N比:0、ピスタイン	(8/1) (8/1)	•		×× 16:8	アアナンノカーインテライスノム・ジノかん 買った実見を SDC水/baaを配合面数包ト色・ソーノ・ボーン水 プルン水販売を日色、送台画やわわり	WAKNE	指数向上	(A)	ロタ南に	発展では、	化野 小鹿	、浴浴鬼鬼	を合む	

【0098】表2に示す結果から、比較例1の組成物は、カルシウムサリシレートをカルシウム含有量で0. 18質量%含有する、省燃費性能に優れた従来のエンジン油であるが、80℃における省燃費性能は優れているものの、100℃以上における省燃費性能に劣っていることがわかり、また、湿式クラッチにおける摩擦特性として、特に静摩擦特性指数が極めて低く、特に発進時や変速時にクラッチ滑りが発生する恐れが極めて高い。ま た、比較例1の組成物のカルシウムサリシレートを低減し、組成物の硫酸灰分量を0.6質量%にした比較例2の組成物は、中温~高温(80~120℃)における省燃費性能が比較例1の組成物よりも悪化し、また、湿式クラッチにおける摩擦特性においては、静摩擦特性指数も低く、発進時や変速時の特性が劣り、さらに動摩擦特性指数及び制動時間指数が悪化し、動力伝達性能まで劣ってしまうことがわかる。

【0099】表2に示す結果から、B/N比が0.2~ 0. 9であるホウ素含有コハク酸イミドとモノタイプの ホウ素を含有しないコハク酸イミドを含有し、硫酸灰分 量を比較例2と同様、又は同程度、あるいは更に減じた 組成物(実施例1~9)は、いずれも中温~高温におけ る省燃費性能が改善され、湿式クラッチにおける摩擦特 性も比較例2と比べ改善されていることがわかる。特に カルシウムサリシレートを含有する組成物(実施例1) は、従来の省燃費エンジン油(比較例1)や硫酸灰分量 が同等である組成物(比較例2)に比べ中温~高温に渡 る省燃費性能が極めて向上していることがわかる。カル シウムスルホネート及び/又はカルシウムフェネートを 含有する組成物(実施例2~9)は、特に高温において 省燃費性能が改善され、湿式クラッチにおいては、特に 静摩擦特性指数が極めて改善されていることがわかる。 これらの中では、鉱油系アルキル芳香族のスルホン化物 から誘導される石油系カルシウムスルホネートやB/N 比が0.5~0.9と高いホウ素含有コハク酸イミドを 含有する組成物(実施例4、8、9)は特に静摩擦特性 指数の改善に効果的であることがわかり、エチレンオリ ゴマーでアルキル化したカルシウムスルホネートを含有 する組成物(実施例6)は髙温における省燃費性、動摩 擦特性指数及び制動時間指数を高めるのに効果的である ことがわかる。B/N比がO. 2~O. 5と低いホウ素 含有コハク酸イミドとモノコハク酸イミドを併用した場 合には、上記石油系カルシウムスルホネートを使用する ことが好ましく、これを組成物全量基準で、アルカリ土 類金属元素換算量で0.07質量%までさらに低減し、 組成物の硫酸灰分量を0.5質量%以下まで低減した組 成物(実施例5)は中温~高温における省燃費性能に優 れるだけでなく、二輪車用JASO4サイクルエンジン 油規格における性能分類上MA級に該当し、湿式クラッ チの滑り防止性にも優れていることがわかる。

【0100】B/N比が0.5~0.9であるホウ素含有コハク酸イミドとビスタイプのホウ素を含有しないコハク酸イミドを含有する組成物(実施例10~14)は、同様に中温~高温に渡る省燃費性能、湿式クラッチの摩擦特性に優れた組成物であるが、特にエチレンオリゴマーでアルキル化したカルシウムスルホネートを含有する組成物(実施例11~13)においては、二輪車用

JASO4サイクルエンジン油規格における性能分類上MA級に該当し、湿式クラッチの滑り防止性にも優れていることがわかる。また(D)成分を亜鉛元素濃度換算量で0.06質量%以下まで低減し、組成物におけるリン元素換算量を0.1質量%以下にした場合(実施例12)、特に高温における省燃費性能が改善される。さらに驚くべきことに、MoDTPの代わりにMoDTCを含有させ、組成物全量基準におけるリン元素量が0.07質量%以下まで低減した場合(実施例13)、有機モリブデン化合物を含有しない標準油(前記JATREーA:湿式クラッチにおける各摩擦特性指数が2.0)と同等程度まで改善され、クラッチ滑り防止性能が極めて改善された組成物であることがわかる。

【0101】さらに、実施例13の組成物のカルシウム スルホネートをカルシウムサリシレートに置き換えた場 合、中温度~高温に渡る省燃費性能が極めて安定して優 れ、かつ二輪車用JASO4サイクルエンジン油規格に おける性能分類上MA級に該当し、湿式クラッチの滑り 防止性にも優れている組成物であることがわかる。な お、表2には示していないが、実施例12、13及び1 4の組成物は50~70℃においてもSRV摩擦係数が それぞれ0.038~0.042、0.040~0.0 42及び0.37~0.38と極めて低く、このような 温度領域においても比較例1及び2の組成物(同0.0 38~0.041及び0.040~0.042)と同等 以上の省燃費性能を有していることを確認している。な お、実施例1~14の潤滑油組成物は、摩耗防止性能、 高温酸化安定性能及び清浄性においても優れた製品とし て提供できるものである。

[0102]

【発明の効果】本発明の潤滑油組成物は、中温から高温まで、あるいは低温~高温まで優れた省燃費性を有すると共に湿式クラッチの摩擦特性に優れている。特に硫酸灰分量及びリン元素含有量を低減した場合でも上記優れた性能を維持することができる。従って、本発明の潤滑油組成物は、近年の熱負荷の高まりに伴って上記省燃費性が要求される内燃機関用潤滑油、湿式クラッチを有する変速機用潤滑油、二輪車用4サイクルエンジン用潤滑油、そして排ガス浄化装置装着車用エンジン用潤滑油として好適に用いることができる。

Z

フロントページの続き

(51) Int. CI. 7	識別記号	FI	テーマコード(参考)
C 1 OM 135/18		C 1 OM 135/18	
137/02		137/02	
137/04		137/04	
137/10		137/10	Α

	139/00		139/00	Α
	159/22		159/22	
	159/24		159/24	
// C10N	N 10:04	C 1 0 N	10:04	
	10:12		10:12	
	30:00		30:00	Z
	30:04		30:04	
	30:06		30:06	
	40:04		40:04	
	40:25		40:25	

Fターム(参考) 4H104 BB05C BB24C BF03C BG06C BG10C BH02C BH03C BH06C BH07C BJ05C DA02A DB06C DB07C EA21Z EB02 FA02 FA06 LA02 LA03 LA20 PA03 PA41